

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

01-144007

(43) Date of publication of application: 06.06.1989

(51)Int.CI.

G02B 9/16

(21)Application number: 62-303963

(71)Applicant: OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

01.12.1987

(72)Inventor: IKETAKI YOSHINORI

TSUCHIDA HIROBUMI

(54) REAR FOCUS TYPE TRIPLET LENS

(57)Abstract:

PURPOSE: To decrease the load of focusing by constituting a lens system in such a manner that the lens system satisfy specific conditions and focusing can be executed by moving a 3rd group lens.

CONSTITUTION: This lens consists, successively from an object side, of a 1st group lens of a positive lens, the convex face of which is directed to the object side, a 2nd group lens of a biconcave lens, and the 3rd group lens of a biconvex lens and is so constituted as to satisfy the conditions expressed by equation IWequation V and to execute focusing by extending only the 3rd group lens. In equation IWequation V, (f) is the focal length of the entire system; f23 is the combined focal length of the 2nd group lens and the 3rd group lens; f3 is the focal length of the 3rd group lens; D23 is the spacing between the 2nd group lens and the 3rd group lens at the time of infinite distance; D3 is the thickness of the 3rd group lens; R is the radius of curvature of the face

| 1/₁₋₁ < 0.4 0.4 < 11/4 < 1.6 0. 0 2 < Dat/ < 0. 4 0. 0. 2 $< \frac{D_3}{4} < 0.4$ $0.6 < \frac{R}{f} < 5$

on the object side of the 3rd group lens. Rear focusing is thereby enabled while the constitution is simple. The stop position is fixed arbitrarily and the lens is as bright as F/1.6WF/2.5 aperture ratio. The small-size and excellent-performance lens which is well corrected of various aberrations is thus obtd.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office



⑲ 日 本 国 特 許 庁 (JP)

⑩特許出願公開

⑫ 公 關 特 許 公 報 (A)

平1-144007

⑤Int Cl.*

庁内盛理番号

❸公開 平成1年(1989)6月6日

G 02 B 9/16

6952-2H

審査請求 未請求 発明の数 1 (全8頁)

識別記号

②特 願 昭62-303963

纽出 願 昭62(1987)12月1日

砂発明者 池 滝 慶 記

東京都渋谷区幡ケ谷2丁目43番2号 オリンパス光学工業

株式会社内

砂発明者 槌田 博文

東京都渋谷区幅ケ谷2丁目43番2号 オリンパス光学工業

株式会社内

⑪出 願 人 オリンパス光学工業株

式会社

砂代 理 人 弁理士 向 宽二

明 細 彩

1. 発明の名称

リアフォーカス式トリプレットレンズ

2. 特許的求の範囲

物体側より順に物体側に凸面を向けた正レンズの第1群レンズと、両凹レンズの第2群レンズと、両凸レンズの第3群レンズを移動させることによつてフォーカシングを行なりりアフォーカス 式トリブレットレンズ。

- (1) $|f/f_{23}| < 0.4$
- (2) 0. $4 < \frac{1}{2} < 1.6$
- (3) 0. 0 2 $< \frac{D_{23}}{f} < 0.4$
- (4) 0. 0 2 $< \frac{D_3}{f} < 0.4$
- (5) 0. 6 $< \frac{R}{f} < 5$

ただし! は全系の焦点距離、finは第2群レンズと第3群レンズの合成焦点距離、fi は第3群レンズの焦点距離、Din は無限遠時の第2群レンズと第3群レンズの間の空気間隔、Din は第3群レンズの肉厚、Rは

第3群レンズの物体側の面の曲率半径である。

3. 発明の詳細な説明

東京都渋谷区幡ケ谷2丁目43番2号

〔産桑上の利用分野〕

本発明は、民生用ビデオカメラあるいはスチルビデオカメラ等に用いられるリアフォーカス式トリプレットレンズに関するものである。

〔従来の技術〕

現在、民生用ビデオカメラあるいはステルビデオカメラのレンズとしては、ズーム比が 3 ~ 6 で口径比が ^F/_{1.2} ~ ^F/_{1.6} のズームレンズが主流を占めている。

との従来のメームレンズは、カメラの大きさに 比べてレンズの占める大きさが比較的小さい。と れはレンズに対する小型化の要求が収気系に対す るほど強くなかつたからである。

しかし、今後カメラ本体の大巾な小型軽量化、低コスト化に伴い、レンズ系に対する小型軽量化と低コスト化の必然性は高まつて来ると思われる。 このレンズ系の小型確量化のためには、大きくてコストの高いズームレンズよりも小型軽量で低コ

特開平1-144007(2)

ストの単焦点レンズが注目されている。

小型軽量、低コストで枚数の少ないレンズ系として、トリプレットタイプが古くから知られており、通常のトリプレットは、第1群レンズと第2群レンズの間もしくは第2群レンズと第3群レンズの間に絞りを設ける場合が多く、フォーカシングの際にレンズとともに絞りも効かさなければならない欠点がある。特にビデオカメラの絞りは大きく重いため、これを可効にすることは障害がある。

(発明が解決しようとする問題点)

本発明は、口径比が F_{1.6} ~ F_{2.5} のトリプレン メタイプのレンズ系でフォーカシング時に絞りを 固定とし、フォーカシングの負荷をできるだけ軽 くするために第 3 群レンズのみでフォーカシング を行なうリアフォーカス式トリプレットレンズを 提供するものである。

〔問題点を解決するための手段〕

本発明のリアフォーカス式トリブレットレンメ は、物体側より順に物体側に凸面を向けた正レン

コマ収差等のフォーカシングによる変動をなくす 点等を解決した。

次に上記の条件(1) 乃至条件(5) について説明する。 条件(1) は第1 群レンズと第2 群レンズの合成焦 点距離を規定したもので、フォーカシングに伴う 球面収差の変効を小さくするために設けたもので ある。この条件(1) の上限を越えると近距離物点に 対してフォーカシングした時に球面収差が補正過 剝になる。一方下限を越えると近距離物点に対し てフォーカシングした時に球面収差が補正不足に なりいずれも好ましくない。

条件(2)は第3群レンズの焦点距離を規定したもので、同様にフォーカシングに伴り球面収差の変動を小さくするために設けたものである。条件(2)の上限を越えると、近距離物点に対してフォーカシングに球面収差が補正必関してフォーカシング時に球面収差が補正不足になり、同時に像高が高いところで色収差が著しく発生する。

本発明のレンズ系では、フォーカシングの際に

ズの第1群レンズと、両凹レンズの第2群レンズと、両凸レンズの第3群レンズとよりなり、次の条件(1)乃至条件(5)を満足するものであり、又第3群レンズのみを繰出してフォーカシングを行なりようにしたものである。

- (1) $|f_{f_{23}}| < 0.4$
- (2) 0. $4 < \frac{f_3}{f} < 1.6$
- (3) 0. 0 2 $< D_{23}/f < 0.4$
- (4) 0. 0 2 $< \frac{D_3}{f} < 0.4$
- (5) 0. $6 < \frac{R}{4} < 5$

ただし f は全系の焦点距離、fisは第 2 群レンズと第 3 群レンズの合成焦点距離、fisは第 3 群レンズの焦点距離、Disは無限遠時の第 2 群レンズと第 3 群レンズの間の間隔、Disは第 3 群レンズの肉厚、R は第 3 群レンズの物体側の面の曲率半径である。

とのレンズ系の絞りはレンズ系の前、第1群レンズと第2群レンズの間、第2群レンズと第3群レンズの間、第3群レンズの後方のいずれでも良い。又上配条件を満足することによりリアフォーカスの場合特に問題になる球面収差,非点収差,

第3群レンズのみを移動させるので第3群レンズ に関する条件が厳しくなつている。そのために設 けたのが条件(3),(4),(5)である。

条件(3)は無限遠物点に対する第2群レンズと第3群レンズの間隔を規定したものである。条件(3)の上限を越えると近距離物点に対してフォーカシング時にコマ収差が著しく発生する。又条件(3)の下限を越えると近距離物点に対するフォーカシング時に第3群レンズが第2群レンズに接触するおそれがある。

条件(4) は第3群レンズの肉厚を規定したものである。との第3群レンズの肉厚を大にすると第3群レンズの肉厚を大にすると第3群レンズの肉厚を大にすると第3群レンズを像側に移動させてフォーカンングを行なりので一層第3群レンズの像側の造がました。また第3群レンズの肉厚に上限を設けてレンズ系の性能を外にさせないよりにした。また第3群レンズの肉厚を

特朗平1-144007 (3)

小にすると収差補正の点では好ましいが、加工上 の問題から有効径の小さいレンズとなり全体とし て暗い光学系になる。以上のことからレンズ系の 適度の明るさを保持するために条件(4)の下限を設 定した。つまり条件(4)の上限を越えると非点収差 ,コマ収差が悪化する。又下限を越えると明るい レンズ系が得られなくなる。

条件(5)は第3群レンズの物体側のレンズ面の曲 率を規定するものである。このレンズ面の曲率は、 レンズ系全体の球面収差に必収を与え、特にフォ ーカス時の第3群レンズの移動に伴い球面収差が 変効する。条件(5)の上限を越えとの面の曲率が大 になると近距離物点にフォーカシングした時に球 面収差が補正過別になり、又下限を越えて曲率が 小になると球面収差が全体的に補正不足になる。 以上の理由から条件(5)の上限と下限を設定した。

次に本発明のリアフォーカス式トリプレットレ ンズの各突施例を示す。

突施例 1

〔突施例〕

 $d_1 = 1.2244$ $n_1 = 1.75500$ $\nu_1 = 52.33$ $r_2 = 66.6048$ $d_2 = 0.3000$ r,=∞(絞り) $d_3 = 0.6519$ $r_4 = -6.0914$ $d_4 = 0.2000$ $n_z = 1.59270$ $\nu_z = 35.29$ rs = 3.6875 $d_s = 1.5003$ $r_0 = 18.2103$ $d_6 = 0.8000$ $n_3 = 1.72000$ $\nu_3 = 50.25$ $r_7 = -5.4765$ $|f_{12}| = 0.083$, $f_{3/f} = 0.625$ $R_f = r_0 / = 2.02$, $D_{23} / = d_3 / = 0.167$ $D_{3/4} = d_{4/4} = 0.089$, A = 0.048実施例3

f=9 , F/2.0

 $r_1 = 4.1681$

 $d_1 = 1.6158$ $n_1 = 1.75500$ $\nu_1 = 52.33$ $r_2 = 32.0151$

f=9 , F/1.7 $r_1 = 4.7643$ $d_1 = 2.4713$ $n_1 = 1.75500$ $\nu_1 = 52.33$ $r_2 = 76.8889$ $d_2 = 0.2000$ r, =∞(彼り) $d_s = 0.6000$ $r_4 = -5.8348$ $n_2 = 1.59270$ $\nu_2 = 35.29$ $d_{+} = 0.2000$

 $d_{5} = 1.1001$ $r_0 = 13.8843$

 $d_6 = 1.0000$ $n_3 = 1.72000$ $\nu_1 = 50.25$ $r_1 = -5.3267$

> $|f_{11}| = 0.088$, $f_{12} = 0.607$ $P_{f} = r_{0} = 1.54$, $D_{23} = d_{5} = 0.1.2$ $D_{\frac{1}{2}} = d_{\frac{1}{2}} = 0.11$, d = 0.048

突施例 2

f=9 , F/2.5 $r_1 = 4.1559$

 $r_1 = 4.0747$

 $d_2 = 0.4000$

r,=∞(絞り)

 $d_3 = 0.6000$

 $r_4 = -6.4386$

 $d_4 = 0.2000$ $n_2 = 1.63636$ $\nu_2 = 35.37$

 $r_5 = 3.7176$

 $d_3 = 0.9255$

 $r_0 = 11.1342$

 $d_6 = 1.3000$ $n_3 = 1.72000$ $\nu_3 = 50.25$

 $r_7 = -5.5499$

 $|f_{12}| = 0.161$, $f_{1}/f = 0.590$ $P_f = r_0 / = 1.237$, $P_{23} / = d_3 / = 0.103$ $D_{3/4} = d_{9/4} = 0.144$, A = 0.050

奥施例 4

f = 9 , F/2.0

rı =∞(絞り)

 $d_1 = 0.5000$

 $r_2 = 4.3689$

 $n_1 = 1.81600 \quad \nu_1 = 46.62$ $d_2 = 1.3000$ $r_3 = -37.1633$

特閒平1-144007 (4)

```
d_3 = 0.3923
                                                              d_{\bullet} = 0.2000
                                                                               n_z = 1.59270 \nu_z = 35.29
 r_4 = -8.9528
                                                       r_5 = 3.8970
       d_4 = 0.6538 n_2 = 1.66680 \nu_2 = 33.04
                                                              d_{s} = 1.2562
 r_2 = 3.7553
                                                        r_0 \approx 15.5014
      d_1 = 1.4000
                                                             d_6 = 0.8000 n_3 = 1.72000 \nu_3 = 50.25
 r_6 = 25.4501
                                                        r_7 = -5.7303
       d_6 = 2.3910 n_3 = 1.81600 \nu_3 = 46.62
                                                              |f_{12}| = 0.076 , f_{3/f} = 0.656
 r_7 = -7.5098
                                                             R_f = r_0 / = 1.72 , D_{23} / = d_3 / = 0.140
       |f_{12}| = 0.163 , f_{3/f} = 0.816
                                                             D_{3/4} = d_{9/4} = 0.089 , d = 0.048
       R_f = r_0 / r_0 = 2.83 , D_{23} / r_1 = d_3 / r_1 = 0.155
                                                       実施例 6
      D_{3/4} = d_{6/4} = 0.266 , d = 0.047
                                                             f=9 , F/2.0
                                                       r_1 = 4.3951
     f = 9 , F/2.0
                                                             d_1 = 1.0000 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
 r_1 = 4.3026
                                                       r_2 = 59.3070
      d_1 = 1.5042 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
                                                             d_2 = 0.9575
r_2 = 44.6993
                                                       r_1 = -8.2505
      d_1 = 0.3000
                                                             d_3 = 0.6727
                                                                              n_2 = 1.59270 \nu_2 = 35.29
r,=∞(絞り)
                                                       r_{+} = 3.6123
      d_3 = 0.5980
                                                             d_{\bullet} = 0.6000
r_{+} = -6.5017
                                                       r,=∞(絞り)
      d_{5} = 0.6000
                                                             d_0 = 0.1000
r_0 = 11.7471
                                                       r, =∞(絞り)
      d_6 = 0.8000 n_3 = 1.72000 \nu_3 = 50.25
                                                             f_{12} = 0.074, f_{3/f} = 0.710
r_1 = -6.5915
                                                             P_f = r_{5/f} = 0.967, D_{23/f} = d_{4/f} = 0.133
      |f_{f_{12}}| = 0.080 , f_{3/f} = 0.663
                                                             D_{3/f} = d_{6/f} = 0.076 , d = 0.047
      R_f = r_{f} = 1.30 , D_{23}_f = d_{f} = 0.067
                                                       奥施例8
      D_3/_f = d_6/_f = 0.089 , d = 0.048
                                                             f = 12 , F/2.0
突施例 7
                                                       r_1 = 5.7336
      f = 9 , F/2.0
                                                             d_1 = 2.0934 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
r_1 = 3.3022
                                                       r_2 = 89.0698
      d_1 = 1.0000
                    n_1 = 1.84100 \quad \nu_1 = 43.23
                                                             d_2 = 0.4000
r_2 = 10.2295
                                                       rı≃∞(絞り)
      d_2 = 0.5000
                                                             0.0000
r_3 = -21.4498
                                                       r_4 = -8.4472
      d_3 = 0.2000 n_2 = 1.66680 \nu_2 = 33.04
                                                             d_4 = 0.2667
                                                                             n_2 = 1.59270 \nu_2 = 35.29
r_4 = 2.9775
                                                       r_{5} = 5.0207
      d_4 = 1.2000
                                                             ds = 1.8467
r_5 = 8.7033
                                                       r_0 = 21.5002
      d_3 = 0.7000 n_3 = 1.75500 \nu_3 = 52.33
                                                             d_0 = 1.4000
                                                                             n_3 = 1.72000 \nu_3 = 50.25
r_0 = -10.4388
                                                      r_1 = -7.4942
```

特開平1-144007(5)

 $If_{f_{12}}I = 0.054$, $f_{3/f} = 0.656$ $R_{f_{1}} = r_{3/f_{1}} = 1.79$. $P_{23/f_{1}} = d_{3/f_{1}} = 0.154$ $P_{3/f_{1}} = d_{3/f_{1}} = 0.117$, d = 0.047

ただし r1, r2, … は各レンズ面の曲率半径、d1, d2, … は各レンズの肉厚および空気間隔、 n1, n2, n3は各レンズの屈折率、 ν1, ν2, ν3は各レンズのアッペ数、 d は物点距離 200 m (- 10倍)にフォーカスした時の第3群レンズの移動量である。

突施例 2 , 3 , 5 , 8 も第 1 図に示すレンズ 构成である。 これら 突 施 例 の 無限 遠 物 点 と 倍 率 が - 1/20 の 時 の 収 差 状 況 は 、 突 施 例 2 が 第 7 図 , 第 8 図 に 、 突 施 例 3 が 第 9 図 , 第 1 0 図 に 、 突 施 例 5

ンパクトで優れた性能のコンパクトカメラタイプ の電子スチルカメラに適したものである。

4. 図面の初単な説明

> 出願人 オリンパス光学工教株式会社 代理人 向 寛 二

が第13図,第14図に、実施例8が第19図,第 20図に示す通りである。

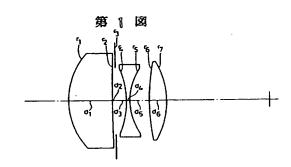
実施例4 は第2 図に示す通りで絞りがレンズ系の前に位置している。 との実施例の無限速物点の収差状況は第11 図に又一10倍にフォーカシングした時の収差状況は第12 図に示す通りである。

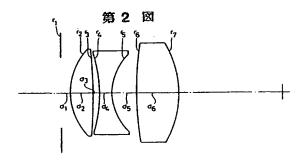
突施例 6 は第 3 図に示す通りの构成で絞りが第 2 群レンズと第 3 群レンズの間に位置している。 この突施例の無限 遠物点に対する収差状況は、第 1 5 図に又 - 10倍の時の収差状況は第 1 6 図の通りである。

実施例7は第4図に示すレンズ構成で、絞りがレンズ系の後に位置している。との実施例の収差状況は無限盗物点に対するものが第17図に、又一元倍の時のものは第18図に示してある。

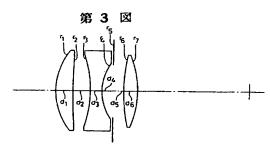
〔発明の効果〕

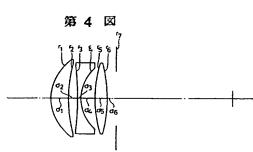
本発明のレンズ系は、レンズ枚数が 3 枚と非常に簡単な构成でありながらリアフォーカスが可能で放り位置も任意で固定されており口径比 F/1.6~F/2.5 で明るく、辮収差も良好に補正されているコ

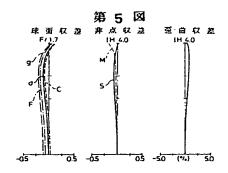


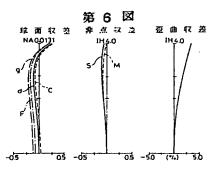


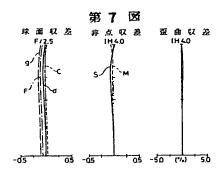
特開平1-144007 (8)

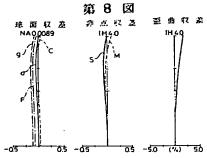


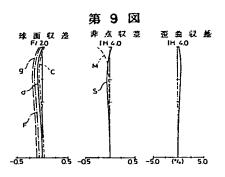


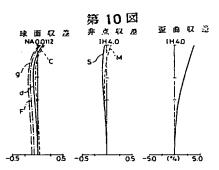












特開平1-144007 (ア)

手 绕 補 正 苔(方式)

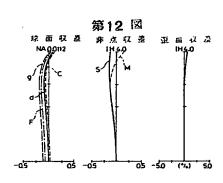
昭和63年3月23日

符許庁長官改

- 事件の表示 昭和62年特許與第303963号
- 発明の名称
 リアフォーカス式トリプレットレンズ
- 初正をする者 お件との関係 特許出願人 京京都設谷区部ケ谷二丁目 43 番2号 (037) オリンパス光学工交殊式会社 代表者 下 山 成 郎
- 福正命令の日付
 昭和63年2月23日
- 6. 柗正の対数 図 面
- 7. 福正の内容

有。 63. 3.23 进机第二点

別紙の第13図乃至第20図の図面を追加する。



* 0.5 -d.5 *

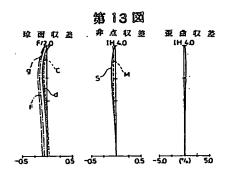
第 11 図

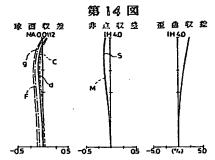
珠面収差

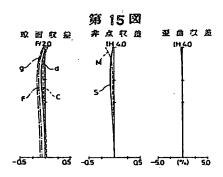
-d5

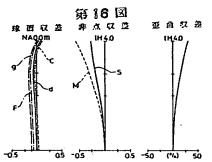
非点双茎 亚曲収差

10'5 -50 (%) 5b









特開平1-144007 (8)

